

Document made available under the Patent Cooperation Treaty (PCT)

International application number: PCT/JP04/017466

International filing date: 25 November 2004 (25.11.2004)

Document type: Certified copy of priority document

Document details: Country/Office: JP
Number: 2004-128389
Filing date: 23 April 2004 (23.04.2004)

Date of receipt at the International Bureau: 27 January 2005 (27.01.2005)

Remark: Priority document submitted or transmitted to the International Bureau in compliance with Rule 17.1(a) or (b)



World Intellectual Property Organization (WIPO) - Geneva, Switzerland
Organisation Mondiale de la Propriété Intellectuelle (OMPI) - Genève, Suisse

日 本 国 特 許 庁
JAPAN PATENT OFFICE

29.11.2004

別紙添付の書類に記載されている事項は下記の出願書類に記載されている事項と同一であることを証明する。

This is to certify that the annexed is a true copy of the following application as filed with this Office.

出 願 年 月 日 2 0 0 4 年 4 月 2 3 日
Date of Application:

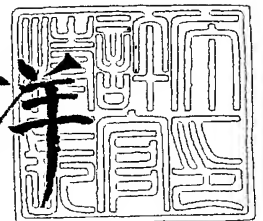
出 願 番 号 特 願 2 0 0 4 - 1 2 8 3 8 9
Application Number:
[ST. 10/C] : [J P 2 0 0 4 - 1 2 8 3 8 9]

出 願 人 株式会社エクセディ
Applicant(s):

2 0 0 5 年 1 月 1 4 日

特許庁長官
Commissioner,
Japan Patent Office

小 川 洋



【書類名】 特許願
【整理番号】 ED030742P
【提出日】 平成16年 4月23日
【あて先】 特許庁長官 殿
【国際特許分類】 F16D 13/52
【発明者】
 【住所又は居所】 大阪府寝屋川市木田元宮 1 丁目 1 番 1 号 株式会社エクセディ内
 【氏名】 福田 佳修
【発明者】
 【住所又は居所】 大阪府寝屋川市木田元宮 1 丁目 1 番 1 号 株式会社エクセディ内
 【氏名】 難波 秀明
【特許出願人】
 【識別番号】 000149033
 【氏名又は名称】 株式会社エクセディ
【代理人】
 【識別番号】 100094145
 【弁理士】
 【氏名又は名称】 小野 由己男
 【電話番号】 06-6316-5533
 【連絡先】 担当
【選任した代理人】
 【識別番号】 100111187
 【弁理士】
 【氏名又は名称】 加藤 秀忠
【選任した代理人】
 【識別番号】 100121120
 【弁理士】
 【氏名又は名称】 渡辺 尚
【手数料の表示】
 【予納台帳番号】 020905
 【納付金額】 16,000円
【提出物件の目録】
 【物件名】 特許請求の範囲 1
 【物件名】 明細書 1
 【物件名】 図面 1
 【物件名】 要約書 1

【書類名】 特許請求の範囲**【請求項 1】**

エンジン側の入力回転体からの動力を出力回転体に伝達及び遮断するための多板クラッチ装置であって、

前記出力回転体に連結され、前記入力回転体に近接して配置されたクラッチディスク組立体と、

前記入力回転体に連結され、前記クラッチディスク組立体を前記入力回転体へ押圧するためのプレッシャープレートとを有するクラッチカバー組立体とを備え、

前記クラッチディスク組立体は、前記出力回転体に連結されたハブと、前記ハブの外周側に配置され、前記入力回転体と前記プレッシャープレートとに挟持されるための摩擦連結部と、前記ハブと前記摩擦連結部とを回転方向に弾性的に連結するダンパー機構とを備え、

前記摩擦連結部は、前記ダンパー機構の外周側に連結されたリング部材と、前記リング部材の外周側に配置され、前記リング部材に対して相対回転不能にかつ軸方向へ相対移動可能に係合した複数の第 1 摩擦プレートと、前記複数の第 1 摩擦プレート同士の上に配置され、前記クラッチカバー組立体に対して相対回転不能にかつ軸方向へ相対移動可能に係合した第 2 摩擦プレートとを有し、

前記複数の第 1 摩擦プレートは、少なくとも 1 つがカーボンコンポジット材で構成される、多板クラッチ装置。

【請求項 2】

前記入力回転体と前記プレッシャープレートと前記第 2 摩擦プレートとは、少なくともいずれか 1 つがカーボンコンポジット材で構成される、請求項 1 に記載の多板クラッチ装置。

【請求項 3】

前記ハブは、全周にわたり半径方向外方へ突出したフランジ部と、前記フランジ部の一部が切り欠かれ形成された複数の収容部を有し、

前記ダンパー機構は、前記収容部に収容された複数の弾性部材と、前記フランジ部を軸方向に挟み込んだ状態で前記フランジ部に対して相対回転可能に配置され、前記弾性部材と対応する位置に窓孔部が設けられた一対の連結プレートとを備えた、請求項 1 または 2 に記載の多板クラッチ装置。

【請求項 4】

前記リング部材は、外周側全周にわたり形成され半径方向外方へ突出する複数の外歯を有し、

前記第 1 摩擦プレートは、内周側全周にわたり形成され前記外歯と係合する複数の内歯を有する、請求項 1 から 3 のいずれかに記載の多板クラッチ装置。

【請求項 5】

前記リング部材は、前記複数の第 1 摩擦プレート同士の上に配置され、前記外歯から半径方向外方へさらに突出する突起部を有する、請求項 4 に記載の多板クラッチ装置。

【請求項 6】

前記クラッチカバー組立体は、環状のクラッチカバーと、回転方向に複数配置され前記入力回転体と前記クラッチカバーとを連結するカバー部材とを有し、

前記第 2 摩擦プレートは、前記カバー部材と係合する複数の切欠部を有する、請求項 1 から 5 のいずれかに記載の多板クラッチ装置。

【請求項 7】

前記リング部材の内周側の一部を、前記一対の連結プレートの外周側に挟み込んだ状態で固定する固定部材を有する、請求項 3 から 6 のいずれかに記載の多板クラッチ装置。

【請求項 8】

前記リング部材は、半径方向内方へ突出した複数の第 1 係合部を有し、
前記フランジ部は、半径方向外方へ突出し、所定の相対角度だけ回転すると前記第 1 係合部に当接する第 2 係合部を有する、
請求項 3 から 7 のいずれかに記載の多板クラッチ装置。

【請求項 9】

前記固定部材は、円柱形状を有する胴部と、前記胴部の両端に設けられ前記胴部より外径寸法が大きい頭部と、前記胴部と一方の前記頭部との間に設けられ前記胴部より外径寸法が大きく前記頭部より外径寸法が小さい段付き部を有する、
請求項 7 または 8 に記載の多板クラッチ装置。

【請求項 10】

前記固定部材は、円柱形状を有する胴部と、前記胴部の両端に設けられ前記胴部より外径寸法が大きい頭部と、前記胴部と一方の前記頭部との間に設けられ前記胴部側から前記頭部側へ向かって外径寸法が徐々に大きくなるテーパ部を有する、
請求項 7 または 8 に記載の多板クラッチ装置。

【書類名】 明細書

【発明の名称】 多板クラッチ装置

【技術分野】

【0001】

本発明は、多板クラッチ装置、特に、高負荷用に強化された多板クラッチ装置に関する。

【背景技術】

【0002】

一般に、レース用自動車などに使用される多板クラッチ装置は、高負荷での使用や耐久性を重視して設計されている。この種の多板クラッチ装置は、エンジン側のフライホイールに近接して配置されたクラッチディスク組立体と、フライホイールに固定され、クラッチディスク組立体をフライホイールへ押圧するためのプレッシャープレートとを有するクラッチカバー組立体とを備えている。さらにクラッチディスク組立体は、外周側に環状の摩擦連結部を備えており、摩擦連結部は複数の第1摩擦プレートと、複数の第1摩擦プレート同士の間配置された第2摩擦プレートとを有している。第1及び第2摩擦プレートがフライホイールとプレッシャープレートとの間に挟持されると、クラッチディスク組立体を介してトランスミッション入力シャフトへトルクが直接伝達される（例えば、特許文献1を参照）。

【0003】

クラッチ装置のトルク伝達容量は、プレッシャープレートへの付勢力、摩擦プレートの径（クラッチの有効半径）、摩擦プレートの材質（摩擦係数）、及び摩擦面の数により決定される。例えば、付勢力や摩擦係数を大きくしたり摩擦面の数を増やしたりすることで、摩擦抵抗が大きくなりトルク伝達容量も大きくなる。また、クラッチの有効半径を大きくすることで、トルク伝達容量が大きくなる。しかし、付勢力、クラッチの有効半径、及び摩擦面の数については構造上制限があるため、これらの要素でトルク伝達容量を大きくするには限界がある。一方、摩擦プレートの材質を変更することで摩擦係数は高くすることができ、また軽量化や耐熱性を考慮した材質にすることで操作性や耐久性の向上等の効果も期待できるため、従来から様々な材質の摩擦プレートが開発されている。

【0004】

レース用自動車等の多板クラッチ装置の摩擦プレートの材質としては、例えば炭素を主成分とする複合材料（カーボンコンポジット材）が知られている。カーボンコンポジット材の特徴は、まず、従来の摩擦材（例えば、金属繊維を含む摩擦材）に比べて摩擦係数の大きいものがある。そのため、高摩擦係数のカーボンコンポジット材を採用した場合、摩擦面で発生する摩擦抵抗が大きくなり、トルク伝達容量も従来の摩擦材に比べて大きくなる。次に、カーボンコンポジット材は、従来の摩擦材に比べて重量が軽く、回転運動により発生する慣性力が小さくなるため、シフトチェンジの際に回転数の同期をとりやすくなりシフトチェンジ時の操作性が向上する。さらに、カーボンコンポジット材は、従来の摩擦材に比べて耐熱性が高く変形が少ないため、耐久性も向上する。このように、摩擦材としてカーボンコンポジット材を採用することで、レース用多板クラッチ装置は高負荷での使用が可能となり耐久性も向上する。

【特許文献1】 特開 2003-90355 号公報

【発明の開示】

【発明が解決しようとする課題】

【0005】

このようなレース用自動車の多板クラッチ装置は、高負荷用に強化することを重視している反面、クラッチ連結及び解除時の操作性や静粛性は考慮されていない。例えば、摩擦プレートの摩擦係数が高い場合は、クラッチ連結時にトルクが急激に伝達されるため、半クラッチ状態のペダルストロークの幅が極めて狭くなったり、あるいはトランスミッションの寿命を短くする。また、エンジンの回転変動がトランスミッションやディファレンシャルへ直接伝達されるため、いわゆる歯打ち音が発生する。

【0006】

しかし、レース用多板クラッチ装置はこのような欠点を有しているが、それを操作するレースドライバーは一般ドライバーに比べて操作技術のレベルが高く、またレース場では歯打ち音等の騒音を低減させる必要性に乏しいため、レース用自動車に搭載しても特に問題とならない。

【0007】

一方、乗用自動車のクラッチ装置として、レース用多板クラッチ装置のように高負荷用に強化されたものを望む声も少なくない。高負荷仕様のクラッチ装置は、トルク伝達容量が大きくなるため高出力のエンジンにも対応可能となり、様々な場面で従来の乗用自動車用クラッチ装置に比べて高い性能を発揮し得る。また、高負荷仕様のクラッチ装置は、高耐久性であるため部品の取り替え周期も長くなり、メンテナンス費用を低減することができる。

【0008】

以上のように、高負荷用に強化された多板クラッチ装置は、乗用自動車に搭載するメリットが大きいため、乗用自動車用に操作性及び静粛性を改善することが求められている。

【0009】

本発明の課題は、高負荷用に強化された多板クラッチ装置の操作性及び静粛性を向上させることにある。

【課題を解決するための手段】

【0010】

請求項1に記載の多板クラッチ装置は、エンジン側の入力回転体からの動力を出力回転体に伝達及び遮断するためのもので、出力回転体に連結され、入力回転体に近接して配置されたクラッチディスク組立体と、入力回転体に連結され、クラッチディスク組立体を入力回転体へ押圧するためのプレッシャープレートとを有するクラッチカバー組立体とを備えている。クラッチディスク組立体は、出力回転体に連結されたハブと、ハブの外周側に配置され、入力回転体とプレッシャープレートとに挟持されるための摩擦連結部と、ハブと摩擦連結部とを回転方向に弾性的に連結するダンパー機構とを備えている。摩擦連結部は、ダンパー機構の外周側に連結されたリング部材と、リング部材の外周側に配置され、リング部材に対して相対回転不能にかつ軸方向へ相対移動可能に係合した複数の第1摩擦プレートと、複数の摩擦プレート同士の間配置され、クラッチカバー組立体に対して相対回転不能にかつ軸方向へ相対移動可能に係合した第2摩擦プレートとを有しており、複数の第1摩擦プレートは、少なくとも1つがカーボンコンポジット材で構成されている。

【0011】

この装置では、クラッチディスク組立体がダンパー機構を備えているため、第1摩擦プレートとして摩擦係数の高いカーボンコンポジット材を採用しても、クラッチ連結時の衝撃及び歯打ち音等の騒音を吸収することができる。したがって、この多板クラッチ装置では、高負荷用に強化しつつ操作性及び静粛性を向上させることができる。

【0012】

請求項2に記載の多板クラッチ装置は、請求項1において、入力回転体とプレッシャープレートと第2摩擦プレートとは、少なくともいずれか1つがカーボンコンポジット材で構成されている。

【0013】

この装置では、第1摩擦プレートと摩擦係合する部材が、第1摩擦プレート同様、カーボンコンポジット材で構成されている。カーボンコンポジット材は、温度により摩擦係数が変化し、その変動幅が従来の摩擦材に比べて大きい傾向にある。例えば、カーボンコンポジット材とスチール材とを摺動させた場合の摩擦係数は、温度が高くなると摩擦係数も高くなり、温度が低くなると摩擦係数も低くなる。一方、カーボンコンポジット材同士の摩擦係数は、温度が変化してもあまり変化しない。このような性質をもつカーボンコンポジット材を採用することで、この装置では様々なクラッチ特性を得ることができる。また、この装置では、従来の摩擦材に比べて大きい摩擦係数を得られるため、高負荷にも対応

可能である。

【0 0 1 4】

請求項 3 に記載の多板クラッチ装置は、請求項 1 または 2 において、ハブが全周にわたり半径方向外方へ突出したフランジ部と、フランジ部の一部が切り欠かれ形成された複数の収容部を有している。ダンパー機構は、収容部に収容された複数の弾性部材と、フランジ部を軸方向に挟み込んだ状態でフランジ部に対して相対回転可能に配置され、弾性部材と対応する位置に窓孔部が設けられた一对の連結プレートとを備えている。

【0 0 1 5】

この装置では、ダンパー機構が以上のような構造を備えているため、弾性部材の剛性、数量、及び配置を変更することで、様々な振り剛性のダンパー機構を得ることができる。したがって、摩擦材としてカーボンコンポジット材を採用した場合でも、衝撃及び騒音の吸収が可能となり、より確実に操作性及び静粛性を向上させることができる。

【0 0 1 6】

請求項 4 に記載の多板クラッチ装置は、請求項 1 から 3 のいずれかにおいて、リング部材が外周側全周にわたり形成され半径方向外方へ突出する複数の外歯を有している。第 1 摩擦プレートは、内周側全周にわたり形成され外歯と係合する複数の内歯を有している。

【0 0 1 7】

この装置では、外歯及び内歯を有しているため、第 1 摩擦プレートをリング部材に対して相対回転不能にかつ軸方向へ相対移動可能に係合させることができる。したがって、複数の第 1 摩擦プレートが入力回転体へ押圧された場合に、第 1 摩擦プレートの軸方向への移動が容易となるため、摩擦面の接触状態が向上し入力回転体からの動力を出力回転体へ確実に伝達することができる。また、押圧を解除した場合には、第 1 摩擦プレートが相手摩擦材から容易に離れられるため、トルクの遮断が素早くできる。

【0 0 1 8】

請求項 5 に記載の多板クラッチ装置は、請求項 4 において、リング部材が、複数の第 1 摩擦プレート同士の間配置され、外歯から半径方向外方へさらに突出した突起部を有している。

【0 0 1 9】

この装置では、第 1 摩擦プレートとリング部材とが軸方向へ相対移動可能に係合しているため、ダンパー機構が軸方向へ脱落するおそれがある。したがって、外歯に突起部を有することで、リング部材の第 1 摩擦プレートに対する軸方向の相対移動を規制することができる。また、ダンパー機構の脱落を防止することができる。

【0 0 2 0】

請求項 6 に記載の多板クラッチ装置は、請求項 1 から 5 のいずれかにおいて、クラッチカバー組立体が、環状のクラッチカバーと、回転方向に複数配置され入力回転体とクラッチカバーとを連結するカバー部材とを有している。第 2 摩擦プレートは、カバー部材と係合する複数の切欠部を有している。

【0 0 2 1】

この装置では、第 2 摩擦プレートがカバー部材と係合する切欠部を有しているため、第 2 摩擦プレートをクラッチカバー組立体に対して相対回転不能にかつ軸方向へ相対移動可能に係合させることができる。したがって、複数の第 1 摩擦プレートが入力回転体へ押圧された際に、第 2 摩擦プレートの軸方向の移動が容易となるため、入力回転体からの動力を確実に出力回転体へ伝達することができる。

【0 0 2 2】

請求項 7 に記載の多板クラッチ装置は、請求項 3 から 6 のいずれかにおいて、リング部材の内周側の一部を、一对の連結プレートの外周側に挟み込んだ状態で固定する固定部材を有している。

【0 0 2 3】

従来は、固定部材に段付き加工を施し、連結プレート同士の間隔を決めるため、連結プレート同士の間隔の精度がよくない。この装置では、リング部材の内周側の一部を連結プ

レートにて挟み込むことで、連結プレート同士の間隔をリング部材の軸方向長さにより決めることができるため、連結プレート同士の間隔の精度を容易に高めることができる。また、リング部材と連結プレートとの固定がより確実に行える。したがって、この装置では、ダンパー機構の強度が向上するため高負荷用として対応可能となる。また、ヒステリシストルクの安定化が図れる。

【0024】

請求項 8 に記載の多板クラッチ装置は、請求項 3 から 7 のいずれかにおいて、リング部材が半径方向内方へ突出した複数の第 1 係合部を有している。フランジ部は、半径方向外方へ突出し、所定の相対角度だけ回転すると第 1 係合部に当接する第 2 係合部を有している。

【0025】

従来、固定部材がフランジ部のストッパーとして利用されているため、固定部材が破損するおそれがある。この装置では、第 1 及び第 2 係合部を有しているため、ダンパー機構が作動した際に、フランジ部と連結プレートとが所定の相対角度だけ回転すると、第 1 及び第 2 係合部が当接してトルクを確実に伝達することができる。したがって、固定部材のみでトルクを受けていた従来のダンパー機構に比べてダンパー機構の強度が向上するため、高負荷用として対応可能となる。

【0026】

請求項 9 に記載の多板クラッチ装置は、請求項 7 または 8 において、固定部材が円柱形状を有する胴部と、胴部の両端に設けられ胴部より外径寸法が大きい頭部と、胴部と一方の頭部との間に設けられ胴部より外径寸法が大きく頭部より外径寸法が小さい段付き部を有している。

【0027】

固定部材のかしめ側の胴部は、かしめる際に作用する力により変形し外径が大きくなるため、連結プレートの貫通孔と当接する。しかし、その反対側の頭部周辺の胴部は、かしめ力が作用しないため、固定部材と貫通孔との間に多少の隙間が残る。しかし、この装置では、固定部材が段付き部を有しているため、段付き部の精度を高めることで貫通孔との隙間をあらかじめ減らすことができ、リング部材と連結プレートとをより確実に固定することができる。その結果、ダンパー機構が高負荷用として対応可能となる。

【0028】

請求項 10 に記載の多板クラッチ装置は、請求項 7 または 8 において、固定部材が円柱形状を有する胴部と、胴部の両端に設けられ胴部より外径寸法が大きい頭部と、胴部と一方の頭部との間に設けられ胴部側から頭部側へ向かって外径寸法が徐々に大きくなるテーパ部を有している。

【0029】

この装置では、固定部材がテーパ部を有しているため、テーパ部の精度を高めることで連結プレートの貫通孔との隙間を減らすことができ、リング部材と連結プレートとをより確実に固定することができる。その結果、ダンパー機構が高負荷用として対応可能となる。

【発明の効果】

【0030】

本発明に係る多板クラッチ装置では、高負荷用に強化された多板クラッチ装置の操作性及び静粛性を向上させることができる。

【発明を実施するための最良の形態】

【0031】

本発明の一実施形態を図面を参照しながら説明する。

1. 多板クラッチ装置の構造

図 1 に本発明の一実施形態としての多板クラッチ装置の縦断面図、図 2 にクラッチディスク組立体の横断面図を示す。本実施形態では、プルタイプの乾式多板クラッチ装置について記載する。多板クラッチ装置 1 は、エンジンのクランクシャフト 2 に連結されたフラ

イホイール 3 (入力回転体) からの動力をトランスミッション入力シャフト 4 (出力回転体) に伝達及び遮断するためのもので、フライホイール 3 とトランスミッション入力シャフト 4 との間に配置されている。図 1 において、〇-〇はフライホイール 2、トランスミッション入力シャフト 4、及び多板クラッチ装置 1 の回転軸線を示す。

【0032】

多板クラッチ装置 1 は、主にクラッチカバー組立体 5 と、クラッチディスク組立体 6 とから構成される。クラッチカバー組立体 5 は、カバー部材 11 と、クラッチカバー 10 と、ダイヤフラムスプリング 12 と、プレッシャープレート 7 とから構成される。カバー部材 11 は、フライホイール 3 とクラッチカバー 10 とを連結するための部材であり、フライホイール 3 の外周側に複数配置されている。カバー部材 11 は、ボルト部 11a を有しており、ナット 11b によりフライホイール 3 に取り付けられている。カバー部材 11 は、後述する第 2 摩擦プレート 42 の切欠部 42a と係合している。クラッチカバー 10 は環状の部材であり、カバー部材 11 にボルト 11c により取り付けられている。つまり、フライホイール 3 とクラッチカバー 10 とは、カバー部材 11 を介して相対回転不能に固定されている。

【0033】

ダイヤフラムスプリング 12 は、プレッシャープレート 7 を軸方向へ付勢するためのもので、弾性環状部 12a と、レバー部 12b とを有している。弾性環状部 12a は、ダイヤフラムスプリング 12 の外周部分であり、プレッシャープレート 7 と軸方向に当接する部分である。レバー部 12b は、環状弾性部 12a から半径方向内方へ延びた複数の舌状部分であり、先端部が図示しないリリース装置と連結されている。ダイヤフラムスプリング 12 は、リリース装置の軸方向への移動により、軸方向へ弾性変形が可能となっている。

【0034】

プレッシャープレート 7 は、後述するクラッチディスク組立体 6 の摩擦連結部 40 をフライホイール 3 側へ押圧するためのもので、フライホイール 3 とクラッチカバー組立体 5 との間に配置された環状の部材である。プレッシャープレート 7 は、ダイヤフラムスプリング 12 と軸方向に当接しており、ダイヤフラムスプリング 12 の付勢力により軸方向へ移動可能となっている。

【0035】

クラッチディスク組立体 6 は、フライホイール 3 と摩擦係合することで動力の伝達及び解除をするためのもので、フライホイール 3 とプレッシャープレート 7 との間に配置されている。以下、クラッチディスク組立体 6 の構造について、詳細を説明する。

【0036】

2. クラッチディスク組立体の構造

クラッチディスク組立体 6 は、スプラインハブ 20 と、ダンパー機構 30 と、摩擦連結部 40 とから構成される。以下に、各部の構造について、詳細に説明する。

【0037】

(1) スプラインハブ

スプラインハブ 20 は、クラッチディスク組立体 6 をトランスミッション入力シャフト 4 に固定するためのもので、ボス部 21 と、フランジ部 22 とから構成される。ボス部 21 は、内周面にスプライン部 21a を有した筒状の部材であり、トランスミッション入力シャフト 4 のスプライン部 4a と相対回転不能にかつ軸方向へ相対移動可能に係合している。フランジ部 22 は、ボス部 21 の外周側全周にわたり半径方向外方へ突出した概ね円板状の部材である。フランジ部 22 には、後述するトーションスプリング 32 を収容するための収容部 22a が複数形成されている。また、フランジ部 22 は、収容部 22a に対応した位置に半径方向外方へ突出した第 2 係合部 22b を有している。

【0038】

(2) ダンパー機構

ダンパー機構 30 は、摩擦連結部 40 から伝達される衝撃や振動を吸収するためのもの

で、トーションスプリング 3 2 と、一对の連結プレート 3 1 と、フリクションワッシャ 3 3、ウェーブスプリング 3 4 とから構成される。トーションスプリング 3 2 は、フランジ部 2 2 と連結プレート 3 1 との間の回転方向の振動を吸収するためのもので、フランジ部 2 2 の収容部 2 2 a に回転方向へ伸縮自在に収容されている。本実施形態では、トーションスプリング 3 2 を回転方向に 6 本配置している。

【0039】

連結プレート 3 1 は一对の環状の部材であり、フランジ部 2 2 を軸方向に挟み込んだ状態で相対回転可能に配置されている。連結プレート 3 1 には、トーションスプリング 3 2 に対応する位置に、それぞれ切り欠きにより形成された窓孔部 3 1 a が設けられている。収容部 2 2 a 及び窓孔部 3 1 a の回転方向端は、トーションスプリング 3 2 の端部と回転方向に係合している。そのため、スプラインハブ 2 0 と連結プレート 3 1 とが相対回転すると、トーションスプリング 3 2 が回転方向に圧縮される。フリクションワッシャ 3 3、ウェーブスプリング 3 4 は、フランジ部 2 2 と連結プレート 3 1 とが接触して発生する摺動抵抗（ヒステリシストルク）を安定させるためのもので、フランジ部 2 2 と連結プレート 3 1 との間に配置された環状の部材である。

【0040】

一般的に、ダンパー機構の吸収性能は、トーションスプリングの弾性係数、ストローク、本数、及び半径方向の位置等により決定される。例えば、トーションスプリングの弾性係数を大きくすると、ダンパー機構の振り剛性も高くなるため、クラッチ連結時の衝撃を吸収できる反面、小さな振り振動を効果的に吸収することができない。また、トーションスプリングの弾性係数を低くすると、ダンパー機構の振り剛性も低くなるため、エンジンの回転変動等の小さな振り振動を効果的に吸収できる反面、クラッチ連結時の衝撃を吸収することができない。したがって、クラッチ連結時の衝撃や幅広い振り振動を吸収できるよう、ダンパー機構は低い振り剛性と高い振り剛性とが備わっているのが好ましい。

【0041】

特に、本実施形態のように摩擦材としてカーボンコンポジット材を採用する場合、従来に比べて摩擦係数が大きくクラッチ連結時の衝撃が大きくなるため、ダンパー機構に低い振り剛性と高い振り剛性とが備わっているのが効果的である。したがって、本実施形態のダンパー機構 3 0 は、2 段階の振り剛性を持たせている。

【0042】

具体的には、フランジ部 2 2 の収容部 2 2 a は、トーションスプリング 3 2 と同様、6 カ所設けられている。そのうち 3 カ所の収容部 2 2 a は、回転方向長さを若干長くし、収容部 2 2 の回転方向端とトーションスプリング 3 2 の端部との間に隙間を設けている。そうすることで、摩擦連結部 4 0 とスプラインハブ 2 0 とが相対回転する際に、まず 3 本のトーションスプリング 3 2 が圧縮され始め、所定の相対回転に達すると残り 3 本のトーションスプリング 3 2 も圧縮され始める。これにより、ダンパー機構 3 0 は、トーションスプリング 3 2 が 3 本及び 6 本の 2 段階の振り剛性を容易に得ることができる。

【0043】

(3) 摩擦連結部

摩擦連結部 4 0 は、フライホイール 3 及びプレッシャープレート 7 と摩擦係合するためのもので、リング部材 4 4 と、リベット 4 5（固定部材）と、第 1 摩擦プレート 4 1 と、第 2 摩擦プレート 4 2 とから構成される。

【0044】

1) リング部材

リング部材 4 4 は、ダンパー機構 3 0 と第 1 摩擦プレート 4 1 とを連結するためのものである。リング部材 4 4 は、ダンパー機構 3 0 の外周側、より具体的にはフランジ部 2 2 の外周側に配置された環状の部材であり、一对の連結プレート 3 1 に一部が挟み込まれた状態でリベット 4 5 により固定されている。

【0045】

リング部材 4 4 は、摩擦プレートとダンパー機構 3 0 とを相対回転不能に固定するため

の部材で、第1係合部44aと、外歯44bと、突起部44cとを有している。第1係合部44aは、リング部材44の内周側から半径方向内方へ突出した複数の突起である。第1係合部44aは、フランジ部22の第2係合部22b同士の間配置されており、第1係合部44aと第2係合部22bとの間には回転方向に隙間が設けられている。第1係合部44aの位置は、リベット45の位置に対応している。

【0046】

外歯44bは、リング部材44の外周側全周にわたり形成された半径方向外方へ突出する複数の突起であり、後述する第1摩擦プレートが係合する部分である。突起部44cは、複数の外歯44bからさらに半径方向外方へ突出した部分であり、一对の第1摩擦プレート41同士の間配置されている。

【0047】

2) リベット

図3にリベット45の断面図を示す。リベット45は、胴部45aと、頭部45bと、段付き部45cとから構成される。胴部45aは、連結プレート31及びリング部材44を軸方向へ貫通する部分であり、円柱形状を有している。頭部45bは、連結プレート31をリング部材44側へ締め付けるための部分である。頭部45bは、胴部45aの両端に設けられており、胴部45aより外径寸法が大きい。段付き部45cは、連結プレート31の孔31bを貫通する部分であり、胴部45cと一方の頭部45bとの間に設けられている。段付き部45cは、胴部45aより外径寸法が大きく、頭部45bより外径寸法が小さい。

【0048】

リベットは、一方の頭部が形成されていない状態で部材の孔に挿入され、挿入する側と反対側に突出した胴部をかしめることで頭部を形成し部材同士を連結する。その際、かしめる側の胴部は作用する力により変形し外径が大きくなるため、リベットの外周面が孔の内周面と当接する。このリベット45は、段付き部45cが設けられているため、段付き部45cの精度を高めることでかしめる側と反対側においてもリベット45の外周面と孔31bの内周面との隙間が減るため、締結強度が向上する。したがって、ダンパー機構30の強度が高まり、ダンパー機構30が高負荷用として対応可能となる。

【0049】

また、リベット45の段付き部45cの形状を変更したリベット55においても同様の効果が得られる。図4にリベット55の断面図を示す。リベット55は、リベット45の段付き部45cが、胴部側から頭部側へ向かって徐々に外径が大きくなるテーパ部55cとなっている。これにより、前述のリベット45と同様、テーパ部55cの精度を高めることで締結強度が向上する。したがって、ダンパー機構30の強度が高まるため、ダンパー機構30が高負荷用として対応可能となる。

【0050】

3) 摩擦プレート

第1摩擦プレート41は、図1に示すように、フライホイール3、プレッシャープレート7、及び第2摩擦プレート42と摩擦係合するためのもので、ダンパー機構30の外周側に配置された環状の部材である。本実施形態では、第1摩擦プレート41が軸方向に2枚配置されたものを記載する。第1摩擦プレート41は、内周側全周にわたり形成された複数の突起である内歯41aを有している。内歯41aは、リング部材44の外歯44bと係合しており、内歯41a及び外歯44bにより第1摩擦プレート41とリング部材44とは相対回転不能にかつ軸方向へ相対移動可能となっている。

【0051】

第2摩擦プレート42は、第1摩擦プレート41と摩擦係合するためのもので、一对の第1摩擦プレート41の間に配置された環状の部材である。本実施形態では、第1摩擦プレート41が2枚であるため、第2摩擦プレート42は1枚となる。第2摩擦プレート42は、外周側全周にわたり形成された複数の切欠部42aを有している。切欠部42aは、クラッチカバー組立体5のカバー部材11と係合しているため、第2摩擦プレート42

とクラッチカバー組立体5とは相対回転不能にかつ軸方向へ相対移動可能に係合している。

【0052】

なお、プレッシャープレート7の外周側にもカバー部材11に係合する切欠部7aが形成されているため、プレッシャープレート7とクラッチカバー組立体5とは相対回転不能にかつ軸方向へ相対移動可能に係合している。

【0053】

ここで、本実施形態における各部の材質について説明する。第1及び第2摩擦プレート41、42、フライホイール3、及びプレッシャープレート7は、カーボンコンポジット材を採用している。カーボンコンポジット材の摩擦係数は、従来の摩擦材の摩擦係数に比べて大きな材質もあり、異なる材質との間においては温度により大きく変動する傾向にある。一方、カーボンコンポジット材同士の摩擦係数は、温度による変動が少なく安定している。したがって、摩擦係合する全ての材質をカーボンコンポジット材にすることで、安定した高い摩擦係数を得ることができ、多板クラッチ装置1を高負荷用として確実に強化することができる。

【0054】

3. 動作

次に、多板クラッチ装置1の動作について説明する。クラッチ連結時においては、ドライバーのクラッチペダル操作により、リリース装置が軸方向フライホイール3側へ移動し、ダイヤフラムスプリング12の環状弾性部12aがプレッシャープレート7を軸方向フライホイール3側へ付勢する。そうすると、プレッシャープレート7が摩擦連結部40側へ押圧され、第1及び第2摩擦プレート41、42が、回転するプレッシャープレート7とフライホイール3との間に挟持され、各接触面において摩擦抵抗が発生する。これにより、フライホイール3に入力されたトルクが第1摩擦プレート41、リング部材44、及び連結プレート31に伝達される。

【0055】

連結プレート31が入力されたトルクにより回転すると、停止しているスプラインハブ20と相対回転する。前述のように、フランジ部22の収容部22aは、3カ所は回転方向の長さを長くとっているため、まず3本のトーションスプリング32が窓孔部31a及び収容部22aの回転方向端の間に圧縮される。これにより、この多板クラッチ装置1は、クラッチ連結時の小さい振り振動を吸収することができる。

【0056】

また、連結プレート31とスプラインハブ20とがさらに相対回転すると、残りの3本のトーションスプリング32が窓孔部31a及び収容部22aの回転方向端の間に圧縮される。これにより、合計6本のトーションスプリング32が圧縮されるため、この多板クラッチ装置1はクラッチ連結時の衝撃や大きな振り振動を吸収することができる。

【0057】

連結プレート31とスプラインハブ20とがさらに相対回転すると、リング部材44の第1係合部44aとフランジ部22の第2係合部22bとが当接し、エンジンのトルクがトランスミッション入力シャフト4へ直接伝達されることとなり、多板クラッチ装置1のクラッチ連結動作が完了する。クラッチ解除動作は、リリース装置をペダル操作により軸方向トランスミッション側へ移動することで行われる。

【0058】

このように、ダンパー機構30に2段階の振り剛性を持たせることで、クラッチ連結時の衝撃及び振動を効果的に吸収することができるため、クラッチ連結時のクラッチ操作が難しい高摩擦係数のカーボンコンポジット材を採用した多板クラッチ装置1においても、操作が容易となり操作性が向上する。

【0059】

また、クラッチ連結後の定速走行時にエンジンの回転変動が発生した場合、トーションスプリング32の伸縮によりその回転変動が直接トランスミッションやディファレンシャル

ルへ伝達されないため、歯車部分からの歯打ち音の発生を抑制することでき、静粛性が向上する。

【0060】

4. 作用効果

本発明に係る多板クラッチ装置の奏する作用効果について、以下にまとめる。

【0061】

この多板クラッチ装置1では、クラッチディスク組立体6がダンパー機構30を備えているため、第1摩擦プレート41として摩擦係数の高いカーボンコンポジット材を採用しても、クラッチ連結時の衝撃及び歯打ち音等の騒音を吸収することができる。したがって、この多板クラッチ装置1では、高負荷用に強化しつつ操作性及び静粛性を向上させることができる。また、第1摩擦プレート41と摩擦係合する部材が、第1摩擦プレート41同様、カーボンコンポジット材で構成されているため、従来の摩擦材に比べて大きい摩擦係数を得ることができ、高負荷用として対応可能である。

【0062】

この多板クラッチ装置1では、ダンパー機構30が前述のような構造を備えているため、弾性部材の剛性、数量、及び配置を変更することで、様々な振り剛性のダンパー機構30を得ることができる。そして、本実施形態のようにダンパー機構30に2段階の振り剛性をもたせることにより、クラッチ連結時の衝撃及び歯打ち音等の騒音を効果的に吸収することができる。したがって、摩擦材としてカーボンコンポジット材を採用した場合であっても、クラッチ連結時の衝撃及び騒音の吸収が可能となり、より確実に操作性及び静粛性を向上させることができる。

【0063】

この多板クラッチ装置1では、リング部材44及び第1摩擦プレート41が外歯44b及び内歯41aを有しているため、第1摩擦プレート41をリング部材44に対して相対回転不能にかつ軸方向へ相対移動可能に係合させることができる。また、この多板クラッチ装置1では、第2摩擦プレートがカバー部材11と係合する切欠部42aを有しているため、第2摩擦プレート42をクラッチカバー組立体5に対して相対回転不能にかつ軸方向へ相対移動可能に係合させることができる。したがって、複数の第1摩擦プレート41がフライホイール3へ押圧された際に、第1及び第2摩擦プレート41、42の軸方向への移動が容易となるため、フライホイール3からの動力を確実にトランスミッション入力シャフト4へ伝達することができる。さらに、この多板クラッチ装置1は外歯44bに突起部44cを有しているため、ダンパー機構30の脱落を防止することができる。

【0064】

この多板クラッチ装置1では、第1及び第2係合部44a、22bを有しているため、ダンパー機構30が作動した際に、フランジ部22と連結プレート31とが所定の相対角度だけ回転すると、第1及び第2係合部44a、22bが当接してトランスミッション入力シャフト4へトルクを確実に伝達することができる。

【0065】

この多板クラッチ装置1では、リング部材44の内周側の一部を連結プレート31にて挟み込んでいるため、連結プレート31同士の間隔をリング部材44の軸方向長さにより容易にかつ高精度に決めることができる。また、リング部材と連結プレートとの固定がより確実に行える。

【0066】

この多板クラッチ装置では、リベット45が段付き部45cを有しているため、段付き部45cの精度を高めることで孔31bとの隙間を減らすことができ、リング部材44と連結プレート31とをより確実に固定することができる。また、リベット55がテーパ部55cを有しているため、テーパ部55cの精度を高めることで孔31bとの隙間を減らすことができ、リング部材44と連結プレート31とをより確実に固定することができる。

。

【0067】

以上より、この多板クラッチ装置 1 は、高負荷用に強化しつつ操作性及び静粛性を向上させることができる。

【0 0 6 8】

5. 他の実施形態

(1) 多板クラッチ装置の形式

前述の実施形態では、多板クラッチ装置 1 をプルタイプで記載したが、プッシュタイプのものでよい。また、前述の実施形態では、乾式多板クラッチ装置で記載したが、これに限定されない。

【0 0 6 9】

(2) ダンパー機構

前述の実施形態では、ダンパー機構の振り剛性を 2 段階として記載したが、さらに 1 段階特定や多段階の振り剛性をもたせてもよく、本実施形態に限定されない。また、振り剛性を 2 段階とするために、フランジ部 2 2 の収容部 2 2 a の回転方向長さを 2 種類としたが、連結プレート 3 1 の窓孔部 3 1 a の回転方向長さを 2 種類とすることで同様の作用効果を得ることができる。

【0 0 7 0】

(3) 摩擦材

前述の実施形態では、フライホイール 3、プレッシャープレート 7、及び第 2 摩擦プレート 4 2 の材質をカーボンコンポジット材として記載したが、スチール材などを採用してもよい。なお、前述のように、カーボンコンポジット材とそれ以外（例えばスチール材）との摩擦係数は、温度により変動する。摩擦係数は、温度が高くなると大きくなり、温度が低くなると小さくなる。したがって、乗用自動車として街中を走行する場合には、それほど温度も高くないため、摩擦係数は従来の摩擦材と同程度となる。しかし、半クラッチ状態でエンジンの回転数を上げて故意に摩擦を発生させた場合、摩擦面で発生する摩擦熱により温度が高くなり摩擦係数が大きくなる。その結果、温度が低い場合よりもトルク伝達容量が大きくなるため、レース用多板クラッチ装置と同様に高負荷、高耐久性を実現できる。また、エンジンのトルクが過大となり摩擦面が滑る場合にも、摩擦係数が大きくなりトルク伝達容量も大きくなるため、摩擦面の滑りがなくなりトルク伝達が回復する。

【図面の簡単な説明】

【0 0 7 1】

【図 1】 本発明の一実施形態としての多板クラッチ装置の縦断面図。

【図 2】 クラッチディスク組立体の横断面図。

【図 3】 リベット 4 5 の断面図。

【図 4】 リベット 5 5 の断面図。

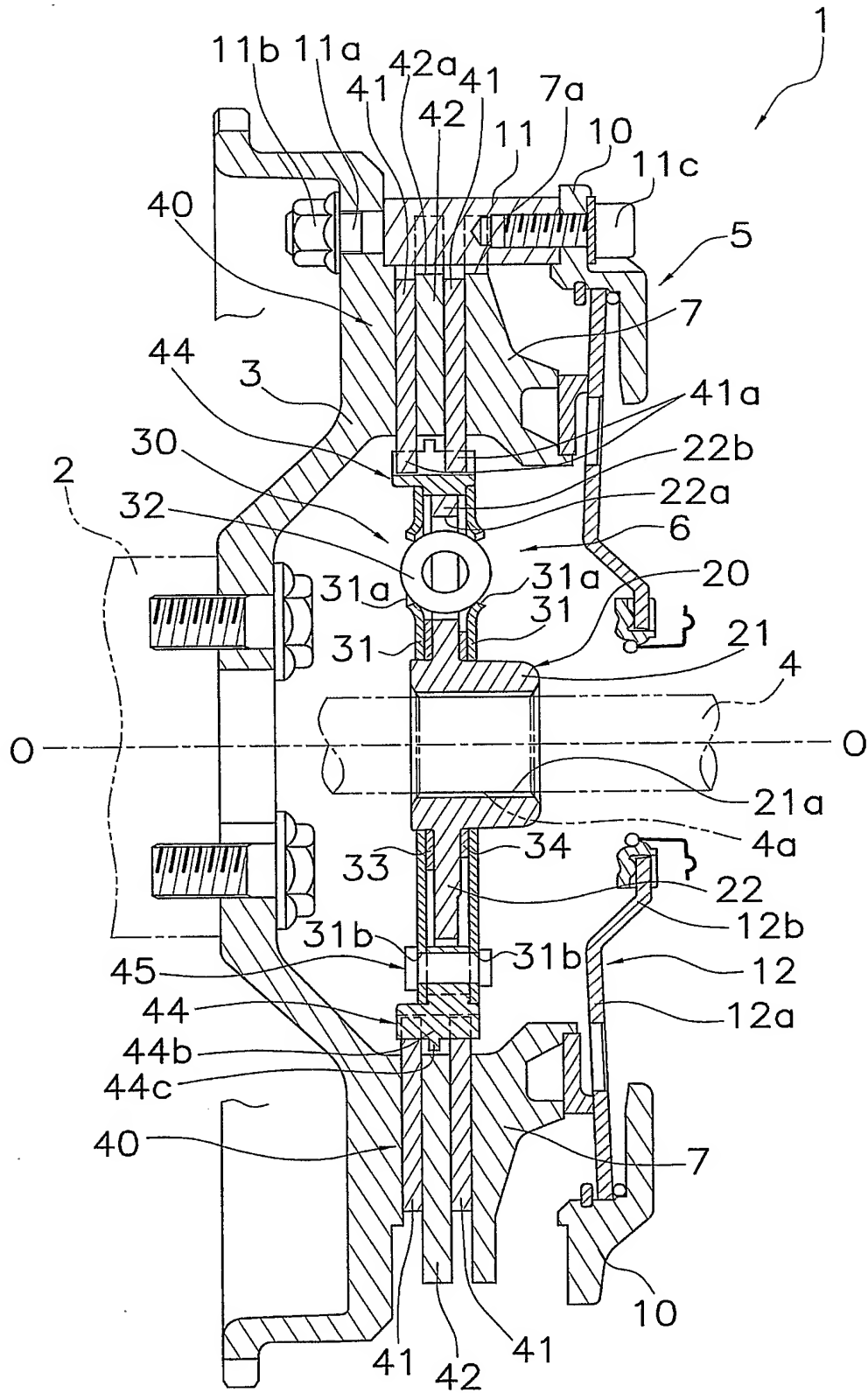
【符号の説明】

【0 0 7 2】

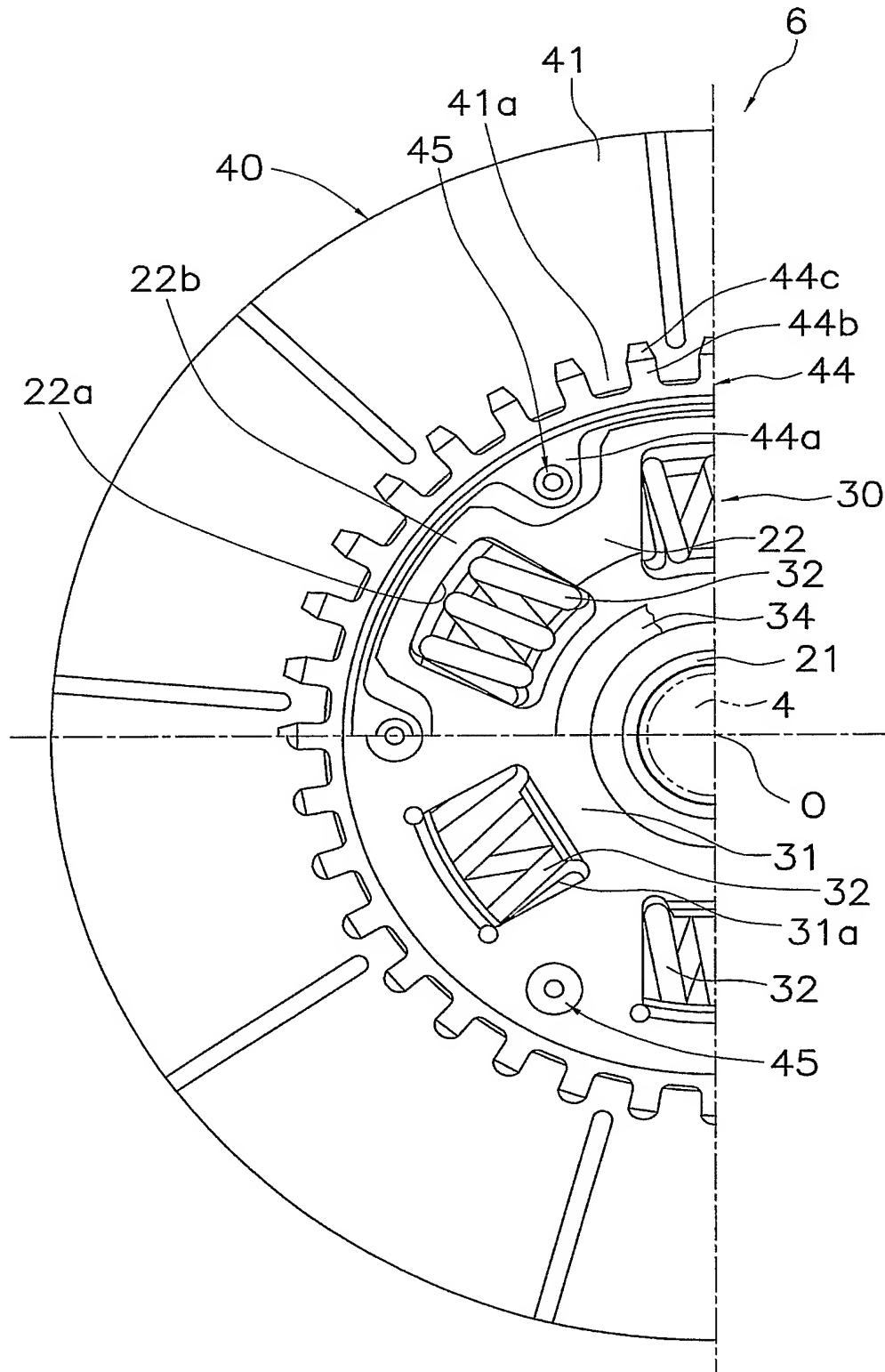
- 1 多板クラッチ装置
- 3 フライホイール
- 4 トランスミッション入力シャフト
- 5 クラッチカバー組立体
- 6 クラッチディスク組立体
- 7 ダイヤフラムスプリング
- 2 0 スプラインハブ
- 2 2 フランジ部
- 2 2 a 収容部
- 2 2 b 第 2 係合部
- 3 0 ダンパー機構
- 3 1 連結プレート
- 3 1 a 窓孔部

- 3 1 b 孔
- 3 2 トーションスプリング
- 4 0 摩擦連結部
- 4 1 第 1 摩擦プレート
- 4 1 a 内歯
- 4 2 第 2 摩擦プレート
- 4 2 a 切欠部
- 4 4 リング部材
- 4 4 a 第 1 係合部
- 4 4 b 外歯
- 4 4 c 突起部
- 4 5、5 5 リベット

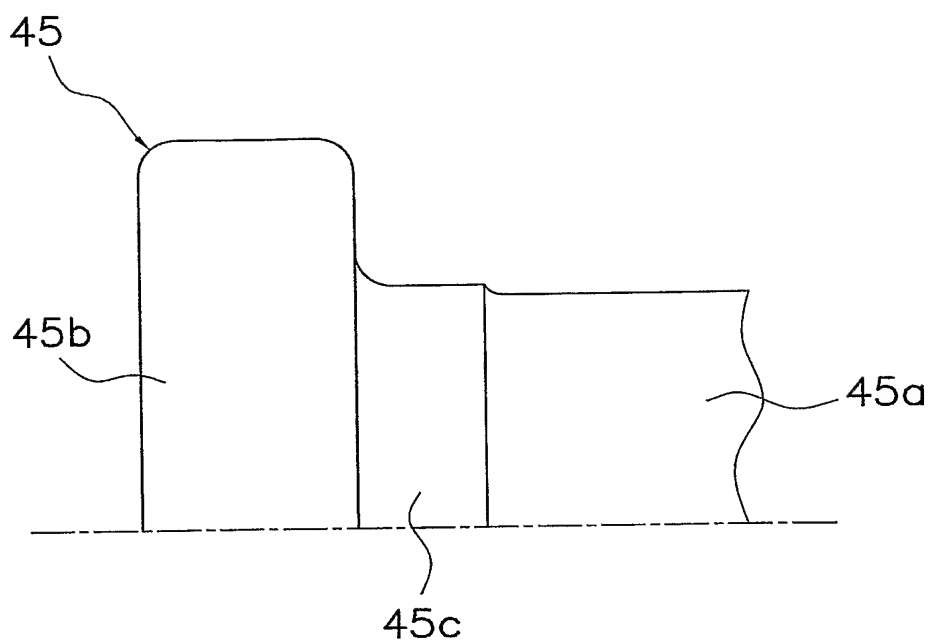
【書類名】 図面
【図 1】



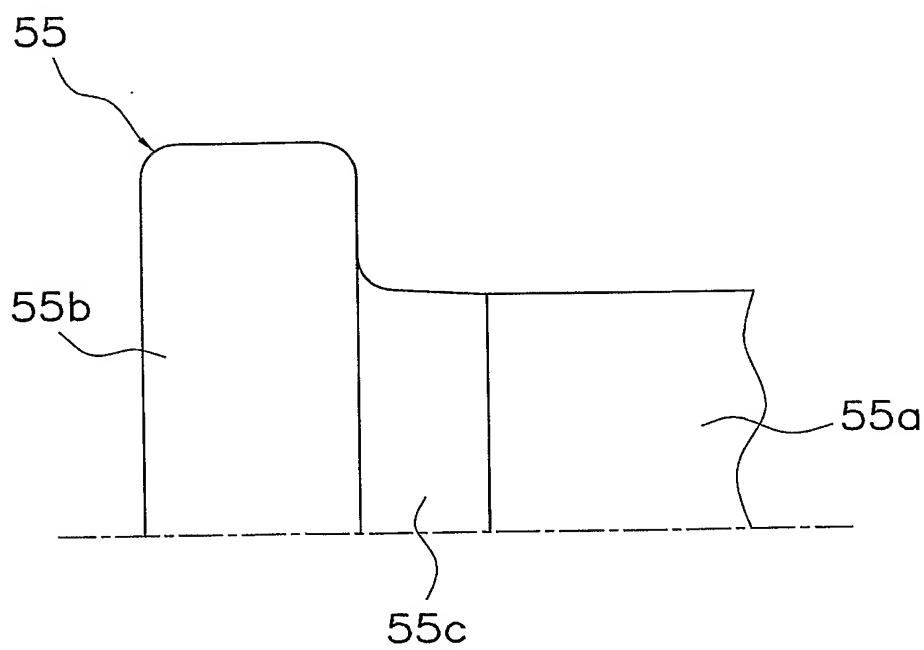
【図 2】



【図 3】



【図 4】



【書類名】 要約書

【要約】

【課題】 高負荷用に強化された多板クラッチ装置の操作性及び静粛性を向上させる。

【解決手段】 エンジン側のフライホイール 3 からの動力をトランスミッション入力シャフト 4 に伝達及び遮断するためのもので、クラッチディスク組立体 6 と、クラッチディスク組立体 6 をフライホイール 3 へ押圧するためのプレッシャープレート 7 を有するクラッチカバー組立体 6 とを備えている。クラッチディスク組立体 6 は、スプラインハブ 2 0 と、摩擦連結部 4 0 と、スプラインハブ 2 0 と摩擦連結部 4 0 とを回転方向に弾性的に連結するダンパー機構 3 0 とを備えている。摩擦連結部 4 0 は、ダンパー機構 3 0 の外周側に連結されたリング部材 4 4 と、複数の第 1 摩擦プレート 4 1 と、複数の摩擦プレート 4 1 同士の間配置された第 2 摩擦プレート 4 2 とを有しており、複数の第 1 摩擦プレート 4 1 は、少なくとも 1 つがカーボンコンポジット材で構成されている。

【選択図】 図 1

特願 2 0 0 4 - 1 2 8 3 8 9

出 願 人 履 歴 情 報

識別番号 [0 0 0 1 4 9 0 3 3]

1. 変更年月日	1 9 9 5 年 1 0 月 3 0 日
[変更理由]	名称変更
住 所	大阪府寝屋川市木田元宮 1 丁目 1 番 1 号
氏 名	株式会社エクセディ